(19) 日本国特許庁 (JP)

(12) 公開特許公報(A)

(11)特許出願公開番号 特開2002-131636 (P2002-131636A)

(43)公開日 平成14年5月9日(2002.5.9)

(51) Int.Cl.7		識別記号		FΙ		テーマコード(参考)
G02B	13/16			G 0 2 B	13/16	2H087
	13/04				13/04	D
	13/18				13/18	
	13/22		,		13/22	

審査請求 未請求 請求項の数11 OL (全 11 頁)

(21) 出願番号 特願2000-325749(P2000-325749) (71) 出願人 000115728
リコー光学株式会社
岩手県花巻市大畑第十地割109番地
(72) 発明者 飛内 邦幸
岩手県花巻市大畑第10地割109番地・リコー光学株式会社内
(74) 代理人 100067873
弁理士 樺山 亨 (外1名)
下ターム(参考) 2H087 KA06 LA03 NA02 NA08 PA08

PAO9 PA10 PA16 PA20 PB13
PB14 QA02 QA07 QA17 QA22
QA25 QA26 QA32 QA34 QA41
QA46 RA05 RA12 RA13 RA32
RA41 UA01

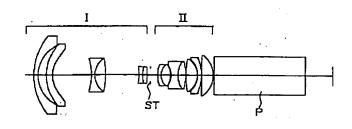
(54) 【発明の名称】 投射用レンズ

(57)【要約】

【課題】半画角40度以上の高画角でありながら高い解像力を維持し、色合成光学系・色分離光学系の配備に必要な、長いバックフォーカスを持ち、高いテレセントリック性を有する投射用レンズを実現する。

【解決手段】拡大側から縮小側に向かって、負の屈折力を持つ第1レンズ群I、正の屈折力を持つ第2レンズ群IIを配し、第1、第2レンズ群間に開口絞りSTを有してない、第1レンズ群Iは少なくとも1枚の非球面レンズを有し、レンズ全系の焦点距離:f、第1レンズ群の焦点距離:f₁、拡大側の共役点が無限遠の時のバックフォーカス:Bfが、条件:

- (1) 4. 5 < B f / f
- (2) −2.0<f₁/f <−1.0 を満足する。



【特許請求の範囲】

【請求項1】拡大側から縮小側へ向かって順次、負の屈 折力を持つ第1レンズ群、正の屈折力を持つ第2レンズ 群を配し、第1、第2レンズ群間に開口絞りを有して成 り、

上記第1レンズ群は、少なくとも1枚の非球面レンズを 有し、

レンズ全系の焦点距離: f、第1レンズ群の焦点距離: f_1 、拡大側の共役点が無限遠のときのバックフォーカス: B f が、条件:

- (1) 4. 5 < B f / f
- (2) $-2.0 < f_1/f < -1.0$

を満足することを特徴とする投射用レンズ。

【請求項2】請求項1記載の投射用レンズにおいて、 第1レンズ群が1枚の非球面プラスチックレンズを有 し、この非球面プラスチックレンズの、d線に対する焦 点距離: f_{1p}が、条件:

(3) $|f/f_{1p}| < 0.15$

を満足することを特徴とする投射用レンズ。

【請求項3】請求項1または2記載の投射用レンズにおいて、

開口絞りが、第2レンズ群の拡大側の焦点位置近傍に配 置されたことを特徴とする投射用レンズ。

【請求項4】請求項1または2または3記載の投射用レンズにおいて、

第1 レンズ群は、負の屈折力を持つガラスレンズと正の 屈折力を持つガラスレンズを貼り合せ、全体として負の 屈折力を持つ接合レンズを1組以上有し、上記接合レン ズにおける正・負何れのガラスレンズも、 d線に対する 屈折率: n f が、条件:

(4) n f > 1.65

を満足することを特徴とする投射用レンズ。

【請求項5】請求項1~4の任意の1に記載の投射用レンズにおいて、

第2レンズ群は、少なくとも2枚の、正の屈折力を持つレンズを有し、これら正の屈折力を持つレンズを、縮小側から数えたとき、1番目と2番目のレンズのアッベ数: νが、条件:

(5) v > 5.7

を満足することを特徴とする投射用レンズ。

【請求項6】請求項1~5の任意の1に記載の投射用レンズにおいて、

第2レンズ群の有する、正の屈折力を持つ各レンズの、 d線に対する屈折率:nrが、条件:

(6) n r < 1.6

を満足することを特徴とする投射用レンズ。

【請求項7】請求項1~6の任意の1に記載の投射用レンズにおいて、

第2レンズ群は、ガラスレンズのレンズ面に薄い樹脂層 が形成され、この樹脂層の空気と接触する面が非球面形 2

状であるハイブリッドレンズを少なくとも1枚有することを特徴とする投射用レンズ。

【請求項8】請求項1~6の任意の1に記載の投射用レ ンズにおいて、

第2レンズ群が、プラスチックを材料とする非球面レンズを少くとも1枚有し、上記プラスチックを材料とする 非球面レンズのd線に対する焦点距離:f2pが、条件:

(7) $| f / f_{2p} | < 0.1$

を満足することを特徴とする投射用レンズ。

【請求項9】請求項1~8の任意の1に記載の投射用レーンズにおいて、

第2レンズ群は、縮小側より順に、縮小側に大きい曲率をもつ正レンズ、負レンズ系、縮小側に大きい曲率をもつ正レンズを有し、

上記負レンズ系とその拡大側の正レンズは、互いに接合 されもしくは空気間隔を有することを特徴とする投射用 レンズ

【請求項10】請求項9記載の投射用レンズにおいて、 負レンズ系が、拡大側に大きい曲率をもつ負の単レンズ であることを特徴とする投射用レンズ。

【請求項11】請求項9記載の投射用レンズにおいて、 負レンズ系が、両凸レンズと、この両凸レンズの拡大側 に配置され、拡大側に大きい曲率をもつ負レンズで構成 されることを特徴とする投射用レンズ。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【発明の属する技術分野】この発明は、原画像をスクリーンに拡大投射する投射用レンズに関する。

[0002]

は 【従来の技術】液晶パネル等に表示された画像を、スクリーン等の表示媒体上に拡大投影する液晶プロジェクタが、ビデオ再生画像やコンピュータのデータ等の表示用として近来広く普及してきている。

【0003】なかでも、赤・緑・青の各色画像を独立した3枚の液晶パネル(液晶ライトバルブ等)に表示し、各色画像を合成してカラー画像として拡大表示する「3板式液晶プロジェクタ」は、表示媒体上に表示されるカラー画像が高精細であることから普及率が高まっている。

。【0004】3板式液晶プロジェクタでは一般に、色分離光学系により白色光源からの光を赤。緑・青の各色に分離して各液晶パネルへ導き、各液晶パネルから射出する光(各液晶パネルに表示された画像により2次元的に強度変調されている)を色合成光学系により合成して投射用レンズに入射させるようになっており、その構成上、投射用レンズと液晶パネルの間に「プリズム等からなる色合成光学系」が配置されることになる。

【0005】このため、3板式液晶プロジェクタに用いられる投射用レンズには、色合成光学系の配置に必要な長いバックフォーカスが必要とされる。特に、開口効率

• 3

の大きい「反射式の液晶パネル」を用いるプロジェクタでは、色分離光学系も投射用レンズと液晶パネルの間に 挿入・配置されるため「より長いバックフォーカス」が 必要となる。

【0006】液晶パネルから色合成光学系に入射する光 束の角度が変化すると、それに応じて、色合成光学系の 分光透過率が変化し、投影されたカラー画像における各 色の明るさが画角により変化して見づらい画像になる。

【0007】このため、投射用レンズは、主光線の角度が縮小側で光軸と略平行になるテレセントリックな性質を持つことが好ましい。

[0008]

【発明が解決しようとする課題】この発明は、半画角4 0度以上の高画角でありながら、高い解像力を維持し、 色合成光学系・色分離光学系の配備に十分な長いバック フォーカスを持ち、なおかつ高いテレセントリック性を 有する投射用レンズの実現を課題とする。

[0009]

【課題を解決するための手段】この発明の投射用レンズは、図1に例示するように、拡大側(図1の左方)から縮小側へ向かって順次、負の屈折力を持つ第1レンズ群 Iと、正の屈折力を持つ第2レンズ群 IIとを配し、第1、第2レンズ群間に開口絞りSTを有して成る。第1レンズ群が負の屈折力、第2レンズ群が正の屈折力を有するので、この投射用レンズは、拡大側から見て「レトロフォーカス型」である。

【0010】第1レンズ群 I は、少なくとも 1 枚の非球面レンズを有する。

- (1) 4. 5 < B f / f
 - $(2) \cdot -2. \ 0 < f_1/f < -1. \ 0$

を満足する(請求項1)。

【0011】請求項2記載の投射用レンズは、請求項1 記載の投射用レンズにおいて、第1レンズ群が1枚のプラスチック非球面レンズを有し、このプラスチック非球面レンズを有し、このプラスチック非球。面レンズの d 線に対する焦点距離: f 1pが、条件:

(3) | f / f_{1p} | < 0.15 を満足することを特徴とする。

【0012】請求項3記載の投射用レンズは、請求項1 または2記載の投射用レンズにおいて、開口絞りを「第 2レンズ群の拡大側の焦点位置近傍」に配置したことを 特徴とする。

【0013】請求項4記載の投射用レンズは、請求項1または2または3記載の投射用レンズにおいて、第1レンズ群が「負の屈折力を持つガラスレンズと正の屈折力を持つガラスレンズを貼り合せ、全体として負の屈折力を持つ接合レンズ。を1組以上有し、各接合レンズにおける正・負何れのガラスレンズも、d線に対する屈折

率: n f が、条件:

(4) n f > 1.65

を満足することを特徴とする。

【0014】請求項5記載の投射用レンズは、請求項1 ~4の任意の1に記載の投射用レンズにおいて、第2レンズ群が「少なくとも2枚の、正の屈折力を持つレンズ」を有し、これら正の屈折力を持つレンズを、縮小側から数えたとき、1番目と2番目のレンズのアッベ数: vが、条件:

 $(5) \quad \nu > 5.7$

を満足することを特徴とする。

【0015】第2レンズ群は正の屈折力を持つから、当然に、1枚以上の「正の屈折力を持つレンズ」を有する。請求項6記載の投射用レンズは、請求項1~5の任意の1に記載の投射用レンズにおいて、第2レンズ群の有する「正の屈折力を持つ各レンズ」の d線に対する屈折率: nrが、条件:

(6) n r < 1.6

を満足することを特徴とする。

【0016】請求項7記載の投射用レンズは、請求項1~6の任意の1に記載の投射用レンズにおいて、第2レンズ群が「ガラスレンズのレンズ面に薄い樹脂層が形成され、この樹脂層の空気と接触する面が非球面形状であるハイブリッドレンズ」を少なくとも1枚有することを特徴とする。

【0017】請求項8記載の投射用レンズは、請求項1~6の任意の1に記載の投射用レンズにおいて、第2レンズ群が「プラスチックを材料とする非球面レンズ」を少なくとも1枚有し、この「プラスチックを材料とする非球面レンズ」のd線に対する焦点距離:f2pが、条件:

(7) $|f/f_{2p}| < 0.1$ を満足することを特徴とする。

【0018】請求項9記載の投射用レンズは、請求項1~8の任意の1に記載の投射用レンズにおいて、第2レンズ群が「縮小側より順に、縮小側に大きい曲率をもつ正レンズ、負レンズ系、縮小側に大きい曲率をもつ正レンズ」を有し、上記負レンズ系とその拡大側の正レンズが「互いに接合されもしくは空気間隔を有する」ことを特徴とする。

【0019】この場合、負レンズ系は「拡大側に大きい曲率をもつ負の単レンズ」であることもできるし(請求項10)、「両凸レンズと、この両凸レンズの拡大側に配置され、拡大側に大きい曲率をもつ負レンズ」で構成することもできる(請求項11)。

【0020】この発明の投射用レンズは、長いバックフォーカスを持たせるため、拡大側に負の屈折力を持つ第一1レンズ群I、縮小側に正の屈折力を持つ第2レンズ群IIを配し、拡大側から見た第1、第2レンズ群の屈折力の分布が「負・正」である「レトロフォーカスレン

ズ」構成としている。

【0021】条件式(1)は、3板式液晶プロジェクタの投射用レンズに必要に十分なバックフォーカスと、大きな画角を両立させるためのものである。

【0022】レンズ径の増大を抑えつつ画角を大きくしようとすると、全系の焦点距離: f は自ずと制限され、f を自由に大きくすることはできない。

【0023】所望の「大きな画角」を保持しつつパラメータ: Bf/fが条件式(1)の下限を超えると、バックフォーカス: Bfが短くなり、投射用レンズと液晶パネルの間にプリズム等の色合成光学系・色分離光学系の配置が困難になる。

(a) B f / f = $1 - d / f_1$

と表される。従って、 $\mid f_1 \mid$ の値が小さくなると、バックフォーカス: Bfの値は大きくなる。

【0025】条件式(2)は、十分に長いバックフォーカスと、良好な光学性能を両立するためのものである。パラメータ: f₁/fが条件式(2)の下限を越えると、第1レンズ群の負の屈折力が小さくなって「レトロフォーカス性」が弱くなり、長いバックフォーカスを得るのが困難になる。また、パラメータ: f₁/fが条件式(2)の上限を越えると、第1レンズ群の負の屈折力が過大になり、コマ収差、像面湾曲等の軸外収差を良好に保つのが困難になる。

【0026】上記式(a)から分かるように、第1レンズ群と第2レンズ群の主点間隔: dを大きくすると長いバックフォーカスを得ることができる、反面、拡大側のレンズが大きくなり、一般に行われている「レトロフォーカス型レンズの歪曲収差補正を担う正の屈折力のレンズ」を配置することが困難となる。

【0027】この発明の投射レンズは、第1レンズ群に 非球面レンズを含めることにより、前述の「正の屈折力」 のレンズ」を用いずに歪曲収差を適切に補正している。

【0028】第1レンズ群内の非球面レンズは、安価で成形の容易なプラスチックを材料とするプラスチック非球面レンズとすることが望ましい。

【0029】しかし、プラスチックレンズは、光学ガラスに比して温度変化による焦点距離の変化が大きい。 【0030】リア型の液晶プロジェクタにおいて、投射用レンズは設置された後、完全に筐体内に収められるので、ピント・倍率の再調整が難しく、焦点距離変化による画像の劣化には十分配慮する必要がある。

【0031】条件式(3) は、非球面プラスチックレンズの「温度による焦点距離変化の度合い」を規制するものである。パラメータ: | f / f 1p | が、条件式(3) 50

6

の上限を超えると、焦点距離: f_{1p}が温度変化に伴ない変化したときに「画像の倍率」が大きく変化し、大きなピントずれが生じて好ましくない。

【0032】第1、第2レンズ群間に配置される開口絞りの配置位置を、請求項3記載のように、第2レンズ群の拡大側焦点位置近傍に設定することにより、高いテレセントリック性を確保すると共に、高い開口効率を実現できる。

【0033】請求項4記載の投射用レンズのように、第 1レンズ群内に「接合レンズ」を含め、接合レンズを 「分散の異なる2つのガラスレンズの張り合わせ」で構 成することにより、軸上色収差の良好な補正が可能にな る。

【0034】第1レンズ群内の接合レンズは、長いバックフォーカスを得るため屈折力を負とする。このようにすると、ペッツバール和が負に増加し像面の平坦性を保つことが難しくなるので、接合レンズを構成する正・負何れのレンズも「d線に対する屈折率: nf」を1.65より大きくすることで、ペッツバール和が負に増加することを防ぎ、像面の平坦性を保つことを可能としている。

【0035】液晶パネルから投射用レンズに入射する軸外の主光線は、高いテレセントリック性をもつため、第2レンズ群内の縮小側に配置された正の屈折力を持つレンズにより大きく光軸方向に曲げられるが、このとき、光線の「波長の違いによる曲がる度合いの差」が大きいと倍率色収差が発生する。

【0036】そこで、請求項5記載の投射用レンズでは、第2レンズ群内の縮小側に配置された「少なくとも2枚の正レンズ」のアッペ数を適切に選び(条件式(5))、倍率色収差の発生を抑えている。

【0037】条件式(6)は、像面の平坦性を確保する ためのものである。

【0038】パラメータ:nrが上限を超えると、第2レンズ郡内の正の屈折力を持つレンズの屈折率が大きくなり、それに伴ない、レンズ面の曲率は小さくなるので、投射用レンズのペッツバール和は負に増加することになり、像面の平坦性を保つことが困難となる。

【0039】この発明の投射用レンズでは、第2レンズ 群内に少なくとも1枚に非球面を採用することによっ て、球面収差、コマ収差、非点収差を、少ないレンズ枚 数で補正することが可能である。

【0040】請求項7記載の投射用レンズでは、第2レンズ群内の非球面レンズを、ガラスレンズのレンズ面に 薄い樹脂層を形成し、この樹脂層の空気と接触する面を 非球面とした「ハイブリッド型の非球面レンズ」とし、 温度変化に対し特性変動の少ない投射用レンズを実現している。

【0041】請求項8記載の投射用レンズでは、第2レンズ群内にプラスチックを材料とする非球面レンズを配

置し、さらに、条件式 (7) を満足することで温度変化 に対し安定した像性能を持つことを可能にした。

【0042】パラメータ: $|f/f_{2p}|$ が、条件式 (7)の上限を超えると、焦点距離: f_{2p} が温度変化に 伴ない変化したときに「画像の倍率」が大きく変化し、 大きなピントずれが生じて好ましくない。

【0043】請求項9ないし11記載の投射用レンズでは、第2レンズ群が「縮小側より順に、縮小側に大きい曲率をもつ正レンズ、拡大側に大きい曲率をもつ負レンズ系、縮小側に大きい曲率をもつ正レンズ」を有することにより、倍率色収差、コマ収差、非点収差を良好に補正している。

[004.4]

【発明の実施の形態】以下、具体的な実施の形態として、実施例を6例挙げる。各実施例において、「S」により拡大側から数えた面番号を表し、「R」により各面(開口絞りSTの面および色合成・分離系のプリズムPの面を含む)の曲率半径(非球面にあっては近軸曲率半径)を表し、「D」により光軸上の面間隔を表す。

【0045】「Nd」及び「vd」により、各レンズの材質の、d線に対する屈折率とアッベ数を示す。「f」は投射用レンズの焦点距離、「F/No」は明るさを表す F値、「 ω 」は半画角、「obd」は物体からレンズ第一面までの距離、「bf」は空気中(プリズムのない状態)でのバックフォーカスを表す。なお、長さの次元を持つ量の単位は「mm」である。

【0046】非球面の形状は、光軸との交点を原点とし、光軸に対する高さ:h、光軸方向の変移:Z、近軸曲率半径:R、円錐定数:K、高次項の非球面係数:A、B、C、D、Eとして、周知の式:

 $Z = (1/R) \cdot h^2 / [1 + \sqrt{(1+K) \cdot (1/R)^2 \cdot h^2}] + A \cdot h^4 + B$ $\cdot h^6 + C \cdot h^8 + D \cdot h^{10} + E \cdot h^{12}$

で表し、上記R、K、A、B、C、D、Eを与えて特定 する。

[0047]

【実施例】実施例1

-17.164

図2に、実施例1の投射レンズのレンズ構成を示す。拡大側(図面左側)から負の屈折力を持つ第1レンズ群 I、開口絞りST、正の屈折力を持つ第2レンズ群 I I を配した構成である。

[0048] f = 10. 5, F/No=2. 9, $\omega = 4$ 0.2度、obd=8.7.3.47、bf=50.02S R Nd1 52.688 3.4600 1.65844 . 50.9 2 27. 229 7.428 3 44.957 5. 000₺; 1.49154 57.8 40.800× 4 19.755 5 -23.5043. 353 1. 77250 49.6 6 -21.4435.641

4, 400

1.65844

50.9

			8		
	8	15. 910	6.000	1. 69895	30. 1
	9	-44.104	8.000		
	10	∞(絞り)	0. 300		
	11	76. 916	3. 000	1.74330	49. 2
	12	12. 067	5. 238	1. 59270	35. 5
	13	-95.589	9.800		
	14	-487.450	6.000	1.83400	37.3
	15	21. 783	9, 150	1. 48749	70.4
•	16	-20.959	0. 300	•	
10	17	-84 1. 689	8. 052	1. 58313	59. 5
	18	- 19. 403	0. 300		
	19	-21.441	3. 000	1.80450	39. 6
	20	370. 814	0. 140	1. 52020	52. 0
	21	-78672.130	0. 448		
	22	54. 736	10.049	1.51680	64. 2
	23	-27.772	1.000		
	24	∞ .	80. 000	1.83400	37. 3
	25	∞ .	5. 527		
	4-4-		_		

第24面及び第25面は、プリズムPの拡大側および縮 20 小側の面である。

【0049】非球面

第4面:

K = -0.491036, $A = -0.123319 \times 10^{-4}$, B = -0.147551 $\times 10^{-8}$, $C = -0.421984 \times 10^{-10}$, $D = 0.322017 \times 10^{-13}$, $E = -0.148201 \times 10^{-16}$

第21面(ハイブリッドレンズの樹脂層の表面):
K=-0.61239×10¹³、A=0.668855×10⁻⁵、B=0.497968
×10⁻⁸、C=-0.203070×10⁻¹⁰、D=0.136449×10⁻¹²、
E=-0.267955×10⁻¹⁵

30 条件式の値

- (1) B f / f = 4. 76
- (2) $f_1/f = -1.94$
- (3) $|f/f|_{1p} = 0.1,4$
- $(4) \quad n f = 1. 65844$
- (5) v = 59.5
- (6) nr = 1.58313

条件式(4)、(5)の値は、対象となる数値の中で最も小さい値を、条件式(6)は最も大きい値を表示している。以下の各実施例においても同様である。図8、9 に、実施例1の投射用レンズを縮小側で評価した収差図を示す。基準波長は「546nmのe線」としている。非点収差図におけるSはサジタル像面、Mはメリディオナル像面の場合を示している。他の収差図においても同様である。

【0050】実施例2

図3に、実施例2の投射レンズのレンズ構成を、図2に 倣って示す。

[0051] f = 10.2、F/No = 2.9、 $\omega = 4$ 0.7度、obd = 853.53、bf = 59.94S R D Nd vd

	•	• 9			
1	57. 470	3. 600	1. 65844	50. 9	
2	29. 323	8. 236			
3	50. 000	5.000	1. 49154	57.8	
4	21. 857	27. 023			
5	-34.624	3.000	1. 77250	49. 6	
6	-45.571	33. 682			
7	-17.951	3.000	1. 65844	50.9	
8	14. 090	6. 136	1. 69895	30. 1	
9	-32.362	4. 568			
10	∞(絞り)	5. 831			10
11	42. 882	3.000	1.74330	49. 2	
12	11. 792	8. 011	1.59270	35. 5	
13	-26.124	0.922			
14	-20.711	6.000	1.83400	37. 3	
15	28. 563	8. 909	1.49700	81.6	
16	-20,450	0.300	-	-	-
17	11800. 357	8. 465	1. 48749	70. 4	
18	-19.634	0.300			
19	-22.844	3, 000	1.80450	39. 6	
20	-272.635	0.140	1. 52020	52. 0	2
21	-122.828				
22	94. 236	10. 573	1. 49700	81.6	
23	-24.588	1.000	•		
24	· ∞	80.000	1.83400	37. 3	
25	∞	15. 474			

第24面及び第25面は、プリズムPの拡大側および縮 小側の面である。

【0052】非球面

第4面:

K=-0.593166, A=-0.105994×10⁻⁴, B=0.247284×1 30 0⁻⁸, C=-0.383224×10⁻¹⁰, D=0.361966×10⁻¹³, E= $^{-0.148980}\times10^{-16}$

第21面(ハイブリッドレンズの樹脂層の表面): K=-40.608663、A=0.668864×10⁻⁵、B=0.128436×10-7、C=-0.202201×10⁻¹⁰、D=0.693164×10⁻¹³、E=-0.165116×10⁻¹⁵

条件式の値

- (1) B f / f = 5. 86
- (2) $f_1/f = -1.95$
- (3) $|f/f_{1p}| = 0.12$
- (4) n f = 1.65844
- (5) v = 70.4
- (6) n = 1.49700

図10,11に、実施例2の投射用レンズを縮小側で評価した収差図を示す。

【0053】実施例3

図4に、実施例3の投射レンズのレンズ構成を、図2に 倣って示す。

[0054] f = 10.2, F/No = 2.9, $\omega = 4$ 1. 1E, o b d = 841.52, b f = 66.95

10 . Ndνd D S R 3.600 1.65844 50.9 67.413 1 9.190 2 29.538 57.8 5.000 1.49154 54.269 3 22, 691⁻ 63.410 4 3.140 1.77250 49.6 5 -52.071 0.955 -37.0206 7 -20.3873,000 1.74330 49. 2 25.5 1.80518 14.649 4.624 8 -97.3390.588 9 10 ∞(絞り) 11.728 49.2 1.74330 3.000 11 49.859 35.5 13.732 7.979 1.59270 12 -19.1410.594 13 . 37.3 -18.308 6.000 1.83400 14 70.4 8.628 1.48749 15 26.888 16 -24.6800.367 81.6 8.264 1.49700 17 285. 287 0.300 -22.33918 3.000 1.80450 39.6 19 -26.6831.52020 52.0 -182.0900.140 20 21 -119.714 0.449 1.49700 81.6 97.824 11.045 22 **—25.054** 1.000 23 37.3 80.000 1.83400 ∞ 24 22.467 25 ∞

第24面及び第25面は、プリズムPの拡大側および縮 小側の面である。

【0055】非球面

第4面:

K=-0.584709, A=-0.103901×10⁻⁴, B=0.574548×1 0⁻⁸, C=-0.334481×10⁻¹⁰, D=0.380006×10⁻¹³, E=-0.220860×10⁻¹⁶

第21面(ハイブリッドレンズの樹脂層の表面): K=-24.133520、A=0.638716×10⁻⁵、B=0.126009×10-7、C=-0.256845×10⁻¹⁰、D=0.678583×10⁻¹³、E=-0.961669×10⁻¹⁶

条件式の値

- (1) B f'/f = 6.60
- (2) $f_1/f = -1.38$
 - (3) $| f/f_{1p} | = 0.12$
 - (4) n f = 1.74330
- (5) v = 81.6
 - $m''(6) \approx n^{2}r = 1$. 49 7 0 0 mm \approx

図12,13に、実施例3の投射用レンズを縮小側で評価した収差図を示す。

【0056】実施例4…

図5に、実施例4の投射レンズのレンズ構成を、図2に 倣って示す。

[0057] f = 10: 2, F/No = 2. 9, $\omega = 4$

11 1度、obd=837. 28、bf=68. 701. νd S R D Nd1 62.664 3.600 1.65844 50.9 2 32, 506 7, 457 3 47.174 5.000 1.49154 57.8 4 24.443 34.385 5 -53.9923.000 1.77250 49.6 6 9.775 1.69895 30.1 19.392 7 -94.18829.258 8 -32.0673.000 1.74330 49.2 10 9 42.868 3.667 1.80518 25.5 3.102 10 -469.4576.108 11 ∞(絞り) 12 31.658 3.000 1.74330 49.2 13 . 13.649 8.325 1.59270 35.5 14 -19.5780.556 6.000 -1.83400 37.3 15 -19.07516 25.376 6.704 1.48749 70.4 17 -54.9960.362 18 114.809 9.596 1.49700 81.6 19 -20.3370.300 20 -22.4343.187 1.80450 39.6 21 -43.9950.140 1.52020 52.0 22 -37.3130.319 23 -1118.07310.157 1.497.00 81.6 24 -25.4911.000 ∞ 80.000 1.83400 37.3 25 ∞ , 24. 216 26 第25面及び第26面は、プリズムPの拡大側および縮 小側の面である。

【0058】非球面

K = -0.461683, $A = -0.816116 \times 10^{-5}$, $B = 0.513609 \times 1$ 0^{-8} , $C = -0.341545 \times 10^{-10}$, $D = 0.386224 \times 10^{-13}$, $E = -0.341545 \times 10^{-10}$ $-0.194862 \times 10^{-16}$

第22面 (ハイブリッドレンズの樹脂層の表面):

K = -1.797504, $A = 0.418090 \times 10^{-5}$, $B = 0.115048 \times 10^{-5}$ -7, C= $-0.167059 \times 10^{-10}$, D= 0.925131×10^{-13} , E= $-0.154977 \times 10^{-15}$

条件式の値、

- (1) B f / f = 6. 77
- $f_1/f = -1.03$ (2)
- (3) $| f / f_{1p} | = 0.0,9$
- (4): n f = 1...69895...
 - v = 81.6(5)
 - (6) n r = 1.49700

図14,15に、実施例4の投射用レンズを縮小側で評 価した収差図を示す。

【0059】寒施例5。

図6に、実施例5の投射レンズのレンズ構成を、図2に 50

倣って示す。

【0060】第2レンズ群内の縮小側から2番目の負レ ンズ (ハイブリッドレンズ) と3番目の正レンズは接合 されている。

12

[0061] f = 10.2, $F/N_0 = 2.9$, $\omega = 4$ 1度、obd=837.04、bf=69.43 S R D Ndνd 1 78.698 3.600 1.65844 50.9 2 32, 302 4.557 3 38.447 5.000 1.49154 57.8 29.454 4 26, 748 5 3.000 1.77250 49.6 -63.34511.335 1.69895 30.1 6 20.004 7 -142.52736,000 8 -25.2453.000 1.74330 49.2 9 55.966 3.666 1.80518 25.5 10 -103.9282.940 ∞(絞り) 6.023 11 12 36, 425 3.000 1.74330 49.2 13 13.852 8, 279 1.59270 35. 5 14 -21.9430.300 37.3 15 -23.9456,000 1.83400 16 24.035 6.618 1.48749 70.4 . 17 0.300 -73.10418 93.571 9.628 1.49700 81.6 -19.9511.80450 19 3.118 39.6 20 -37.1180.140 1.52020 52.0 21 -31.9790.300 22 10.734 1.49700 **—198. 147** 81.6 23 -23.6361.000 24 80.000 ∞ 1.83400 37.3

第24面及び第25面は、プリズムPの拡大側および縮 小側の面である。

24.954

【0062】非球面

第4面:

25

K = -0.391352, $A = -0.851556 \times 10^{-5}$, $B = 0.4547.72 \times 10^{-5}$ 0^{-8} , C=-0.288305×10⁻¹⁰, D=0.323527×10⁻¹³, E= $-0.153315 \times 10^{-16}$

40 第21面(ハイブリッドレンズの樹脂層の表面): K = -1.437959, $A = 0.397248 \times 10^{-5}$, $B = 0.137357 \times 10^{-5}$ -7, C= $-0.105581 \times 10^{-10}$, D= 0.127601×10^{-12} , E= $-0.204259 \times 10^{-15}$

条件式の値

- aranga Kabupatèn B f / f = 6...8 4... (1)
- $f_1/f = -1.07$ (2)
- $|f/f_{1p}| = 0.05$ (3)
- · (4) n f = 1.69895
- (5) v = 81.6
- (6) n r = 1.49700

10

13

図16,17に、実施例5の投射用レンズを縮小側で評 価した収差図を示す。

【0063】実施例6

図7に、実施例6の投射レンズのレンズ構成を、図2に 倣って示す。

【0064】第2レンズ群内には、プラスチックを材料 とする1枚の非球面レンズ(縮小側から2枚目の両凸レ ンズ) が配置されている。

[0065] f = 10.5, $F/N_0 = 2.9$, $\omega = 4$ 0. 3度、obd=870.00、bf=53.49 D Ndνd R S 1.65844 50.9 57.465 3.600 1 5.139 2 28, 337 5.000 1.49154 57.8 3 38.755 4 21.705 19.680 49.6 - 1.77250 5 -33.2203.000 6 -59.07434.218 50.9 3,000 1.65844 -16.7777 30.1 1.69895 8 14.209 5. 166 1.449 -39.9649 10 ∞(絞り) 0.300 49.2 3.000 1.74330 51.250 11 35.5 5.375 1.59270 12 12,920 11.362 -85.64513 37.3 6.000 1.83400 -318.25214 70.4 1,48749 22.158 8.885 15 0.300 -27.19016 1, 49700 81.6 17 92,053 8,885 -21.4450.300 18 3.000 1.80450 39.6 19 -26.133-235. 287 0.300 20 57.8 230.483 4.100 1.49154 21 -129.2600.300 22 1.49700 81.6 -397.9167.639 23 1.000 -27.93224 80,000 1.83400 37.3 25 ∞ **∞** 9.000

第25面及び第26面は、プリズムPの拡大側および縮 小側の面である。

【0066】非球面

第4面:

K = -0.605096, $A = -0.119305 \times 10^{-4}$, B = -0.101656 $\times 10^{-7}$, C=-0.248655 $\times 10^{-10}$, D=-0.299890 $\times 1$ 0^{-15} , E=0. 280185×10⁻¹⁶

第22面(縮小側から2枚目の両凸レンズの縮小側 而):

K = -53.290851, $A = 0.190738 \times 10^{-5}$, $B = 0.903260 \times 10$ -8, C= $-0.225838 \times 10^{-10}$, D= 0.338009×10^{-14} , E= 0. 382932×10^{-16}

条件式の値

14

- B f / f = 5. 1 2 (1)
- $f_1/f = -1.29$ (2)
- $| f / f_{1p} | = 0.09$ (3)
- (4) n f = 1.65844
- v = 57.8(5)
- (6) n r = 1.49700
- $| f / f_{2p} | = 0.06$ (7)

図18、19に、実施例6の投射用レンズを縮小側で評 価した収差図を示す。

【0067】上に挙げた実施例1~6の投射用レンズは 何れも、拡大側から縮小側に向かって順次、負の屈折力 を持つ第1レンズ群 I、正の屈折力を持つ第2レンズ群 I I を配し、第1、第2レンズ群間に開口絞りSTを有

【0068】第1レンズ群Iには少なくとも1枚の非球 面レンズ(各実施例とも拡大側から2番目が非球面レン ズ) が配置され、投射レンズ全系の焦点距離:f、第1 レンズ群の焦点距離:f₁、拡大側の共役点が無限遠の 時のバックフォーカス:Bfが条件:

(1) 4. 5 < B f / f

(2) $-2.0 < f_1/f < -1.0$

を満足する(請求項1)。

【0069】また、第1レンズ群I内に配置された非球 面プラスチックレンズ (各実施例とも拡大側から2番目 のレンズ) の d線に対する焦点距離: f 1pと上記全系の 焦点距離: f とは、条件:

(3) $|f/f_{1p}| < 0.15$

を満足し(請求項2)、開口絞りSTは、第2レンズ群 I I の拡大側 (スクリーン側) の焦点位置近傍に配置さ 30 れている (請求項3)。

【0070】実施例1~6は何れも、第1レンズ群内に 負の屈折力を持つガラスレンズと正の屈折力を持つガラ スレンズを貼り合せ「全体として負の屈折力を持つ接合 レンズ」が1枚以上配置され(実施例1~3,6では1 枚、実施例4,5では2枚)、正・負何れのガラスレン ズもd線に対する屈折率:nfが、条件:

(4) n f > 1. 6.5

を満足している(請求項4)。

【0071】また、実施例1~6の投射用レンズは何れ も、第2レンズ群内に少なくとも2枚の正の屈折力を持 つレンズが配置され、縮小側から数えて1番目、2番目 の正レンズのアッベ数: νが、条件:

∴ .

 $\nu > 5.7$

を満足し (請求項5) 、 d線に対する屈折率: n r は、 条件:

nr<1: 6 (6)

を満足している(請求項6)。

【0072】実施例1~5の投射用レンズは、第2レン ズ群にガラスレンズのレンズ面に薄い樹脂層が形成さ

れ、空気と接触する面が非球面形状である、ハイブリッ

15

ドレンズ (各実施例とも縮小側から2番目のレンズ)を有し (請求項7)、実施例6の投射用レンズは、第2レンズ群内に1枚のプラスチックを材料とする非球面レンズ (拡大側から2番目) が配置され、そのd線に対する焦点距離: f_{2p} は、条件:

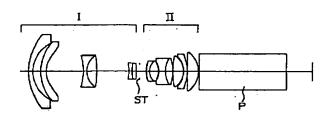
(7) $|f/f_{2p}| < 0.1$ を満足している (請求項8)。

【0073】図2~7に示すように、実施例1~6の投射用レンズの第2レンズ群IIは、縮小側より順に、縮小側に大きい曲率をもつ正レンズ、負レンズ系、縮小側に大きい曲率をもつ正レンズが配置されている(請求項9)。実施例1ないし5では、負レンズ系は「拡大側に大きな曲率を持つ負の単レンズであり、この負レンズ系は、実施例1ないし4では拡大側の正レンズとの間に空気間隙を有し、実施例5では拡大側の正レンズと張り合わせられている(請求項10)。また、実施例6では、上記負レンズ系は「両凸レンズと、この両凸レンズの拡大側に配置され、拡大側に大きい曲率をもつ負レンズ」で構成されている(請求項11)。

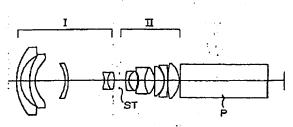
[0074]

【発明の効果】以上に説明したように、この発明によれば、各実施例に示すように、半画角40度以上の高画角で、高い解像力を維持し、長いバックフォーカス、高いテレセントリック性を有する投射レンズを実現できる。【0075】この発明の投射用レンズは特に、液晶パネルと投射用レンズの間に色合成光学系・色分離光学系を配備する反射式液晶プロジェクタに搭載することが容易であり、反射式液晶プロジェクタの特徴である「開口効

【図1】



【図3】



16

率の大きな明るく、質の高い映像」を実現することが可 能となる。

[0076]

【図面の簡単な説明】

【図1】本発明の投射レンズを説明する図である。

【図2】実施例1のレンズ構成を示す図である。

【図3】実施例2のレンズ構成を示す図である。

【図4】実施例3のレンズ構成を示す図である。

【図5】実施例4のレンズ構成を示す図である。

【図6】実施例5のレンズ構成を示す図である。

【図7】実施例6のレンズ構成を示す図である。

【図8】実施例1に関する収差図である。

【図9】実施例1に関する収差図である。

【図10】実施例2に関する収差図である。

【図11】実施例2に関する収差図である。

【図12】実施例3に関する収差図である。

【図13】実施例3に関する収差図である。

【図14】実施例4に関する収差図である。

【図15】実施例4に関する収差図である。

20 【図16】実施例5に関する収差図である。

TENTO I CHEVIOLERY SALED COST

【図17】実施例5に関する収差図である。

【図18】実施例6に関する収差図である。

【図19】実施例6に関する収差図である。 【然品の説明】

【符号の説明】

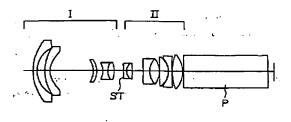
第1レンズ群

ⅠⅠ 第2レンズ群

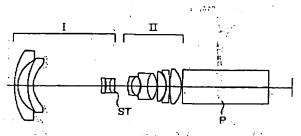
ST 絞り

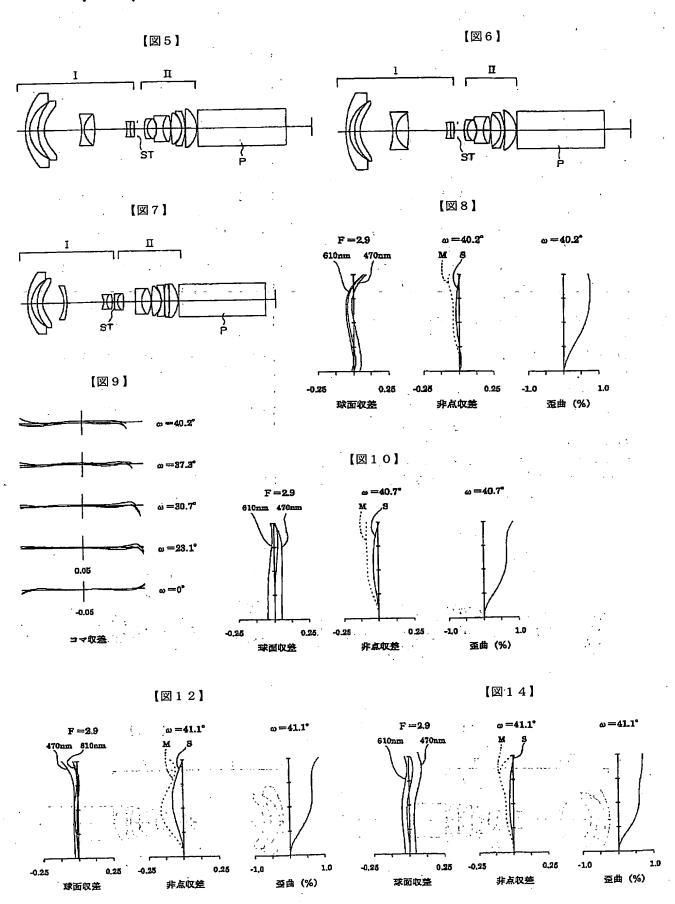
P 色合成・色分離系のプリズム

【図2】



[図4]





BEST AVAILABLE COPT

